

# 电机学

# 电力系统中的特种变压器

东南大学电气工程学院 黄允凯



### 本章内容



- 1 三绕组变压器
- 2 自耦变压器

3 互感器

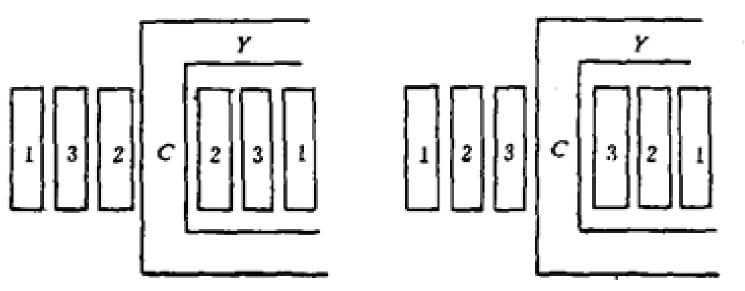


#### 三绕组变压器

## • 结构特点

三绕组变压器的结构和双绕组变压器相似,在每个铁芯柱上同心排列着三个绕组,即高压绕组1、中压绕组2、低压绕组3

#### 相互间传递功率较多的绕组应当靠得近些

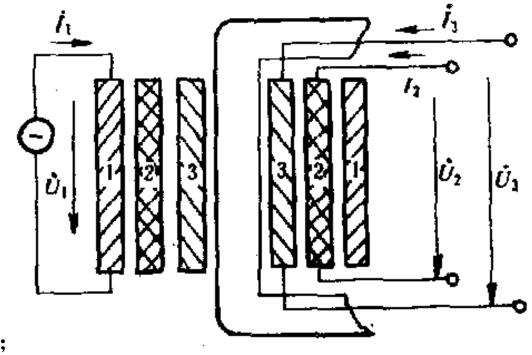




#### • 电压方程式

- ▶ 以降压变压器为例,从高 压电网传送来的功率分别 传送到中压电网和低压电 网。U1、U2、U3分别表示 高压、中压和低压电压。
- 》用每—绕组的自感系数和各绕组间的互感系数作为基本参数。令L1、L2、L3为各绕组自感系数, $M_{12}=M_{21}$ 为1与2绕组间互感系数; $M_{13}=M_{31}$ 为1与3绕组间互感系数; $M_{23}=M_{32}$ 为绕组2与3间互感系数。







#### 三绕组变压器





$$\dot{U}_{1} = r_{1}\dot{I}_{1} + j\omega L_{1}\dot{I}_{1} + j\omega M_{12}\dot{I}_{2} + j\omega M_{13}\dot{I}_{3}$$

$$-\dot{U}_{2} = r_{2}\dot{I}_{2} + j\omega L_{2}\dot{I}_{2} + j\omega M_{21}\dot{I}_{1} + j\omega M_{23}\dot{I}_{3}$$

$$-\dot{U}_{3} = r_{3}\dot{I}_{3} + j\omega L_{3}\dot{I}_{3} + j\omega M_{31}\dot{I}_{1} + j\omega M_{32}\dot{I}_{2}$$

L1、L2、L3 为各绕组自感系数  $M_{12}=M_{21}$  为1与2绕组间互感系数  $M_{13}=M_{31}$  为1与3绕组间互感系数  $M_{23}=M_{32}$  为绕组2与3间互感系数

$$k_{12} = \frac{N_1}{N_2}$$

$$k_{13} = \frac{N_1}{N_3}$$

$$k_{23} = \frac{N_2}{N_2} = \frac{k_{13}}{k_{13}}$$



# 归算至初级侧的电压方程:



$$\dot{U}_{1} = r_{1}\dot{I}_{1} + j\omega L_{1}\dot{I}_{1} + j\omega M'_{12}\dot{I}'_{2} + j\omega M'_{13}\dot{I}'_{3}$$

$$-\dot{U}'_{2} = r'_{2}\dot{I}'_{2} + j\omega L'_{2}\dot{I}'_{2} + j\omega M'_{21}\dot{I}_{1} + j\omega M'_{23}\dot{I}'_{3}$$

$$-\dot{U}'_{3} = r'_{3}\dot{I}'_{3} + j\omega L'_{3}\dot{I}'_{3} + j\omega M'_{31}\dot{I}_{1} + j\omega M'_{32}\dot{I}'_{2}$$

磁势平衡式:

$$N_1 \dot{I}_1 + N_2 \dot{I}_2 + N_3 \dot{I}_3 = N_1 \dot{I}_0$$
  
 $\dot{I}_1 + \dot{I}'_2 + \dot{I}'_3 = \dot{I}_0$ 



忽略励磁电流,做简化处理,定义:



$$x_{1} = \omega \left( L_{1} - M'_{12} - M'_{13} + M'_{23} \right)$$

$$x'_{2} = \omega \left( L_{2} - M'_{12} - M'_{23} + M'_{13} \right)$$

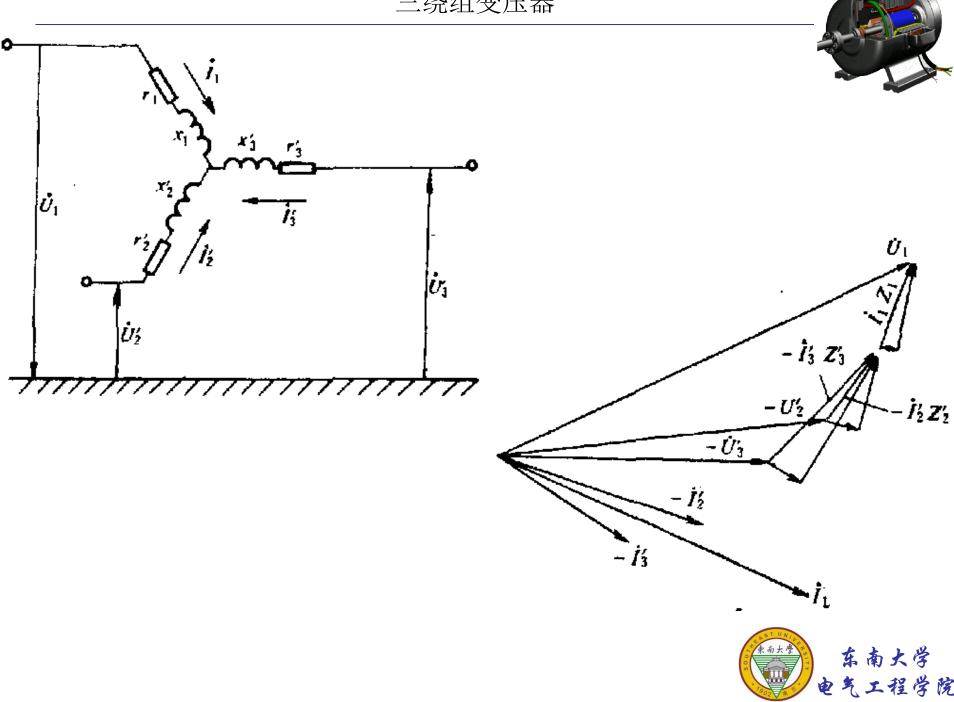
$$x'_{3} = \omega \left( L_{3} - M'_{13} - M'_{23} + M'_{12} \right)$$

<u>组合电抗</u>x1、x2、x3,是各绕组的自感电抗以及各绕组间的 互感电抗的组合,**具有漏电抗的性质**。

$$\dot{U}_{1} - (-\dot{U}_{2}') = (r_{1} + jx_{1})\dot{I}_{1} - (r_{2}' + jx_{2}')\dot{I}_{2}' = Z_{1}\dot{I}_{1} - Z_{2}'\dot{I}_{2}' 
\dot{U}_{1} - (-\dot{U}_{3}') = (r_{1} + jx_{1})\dot{I}_{1} - (r_{3}' + jx_{3}')\dot{I}_{3}' = Z_{1}\dot{I}_{1} - Z_{3}'\dot{I}_{3}'$$



### 三绕组变压器



#### 三绕组变压器

#### 组合参数的实验测定:

- 进行三次不同的短路试验测定每两绕组间的短路阻抗 $z_{k12}$ 、  $z_{k13}$ 、  $z_{k23}$ ,再分离出 $r_1$ 、  $r_2$ 、  $r_3$ 和 $x_1$ 、  $x_2$ 、  $x_3$
- x1、x2、x3的数值与各绕组在铁芯上的相对位置有关。 降压变压器按图5—1(b)排列,中压绕组放在中间,高、 低压绕组距离为最大,x<sub>k13</sub>最大,约为x<sub>k12</sub>、x<sub>k23</sub>之和。

#### 标准连接组:

- 三相三绕组变压器的标准连接组为YN, yn0, d11和YN, yn0, y0
- 单相三绕组变压器的标准连接组为I, I0, 10





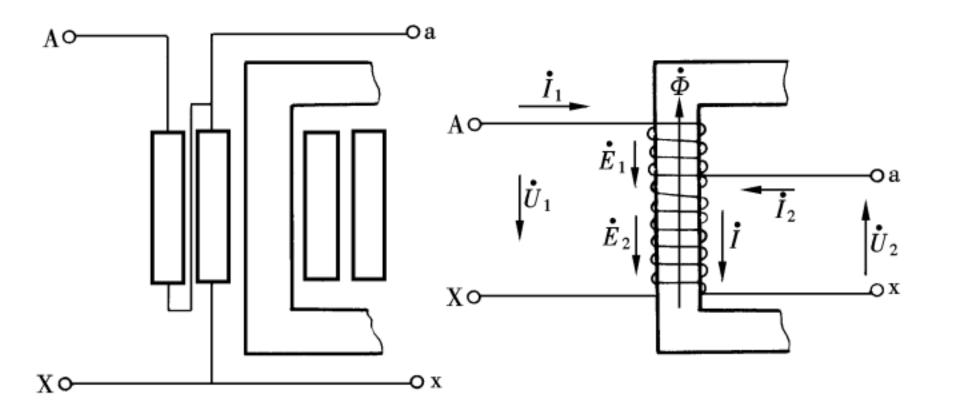
## 容量配合

- 容量——绕组通过功率的能力
- 三绕组变压器有一个初级侧和二个次级侧。两个次级侧的 负载分配无固定关系
- 只要两个次级侧电流各自不超过额定值,两个次级侧电流 归算至初级侧的相量和的值不超过初级侧额定电流,各种 运行的配合都是允许的
- 通常采用变压器高压绕组的额定容量作为各绕组的容量基值





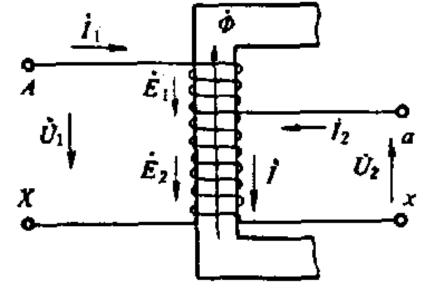
双绕组变压器的高压绕组和低压绕组串联连接便成为自耦变压器





#### 自耦变压器

- 自耦变压器的结构特点
- 双绕组变压器的一侧绕组作为自耦变压器的公共绕组, 为初、次级侧所共有
- ▶ 另一侧绕组作为自耦变压器的串联绕组,串联绕组与 公共绕组共同组成自耦变压器的高压绕组。
- ▶ 自耦变压器可作为升压变压器运行,也可作为降压变压器运行。









$$\dot{U}_{1} = \dot{U}_{Aa} - \dot{U}_{2} = -\dot{E}_{1} - \dot{E}_{2} + \dot{I}_{1} Z_{Aa} + \dot{I} Z_{ax}$$

$$\dot{U}_2 = \dot{E}_2 - \dot{I} Z_{ax}$$

$$I = I_1 + I_2$$

•自耦变压器的变比:

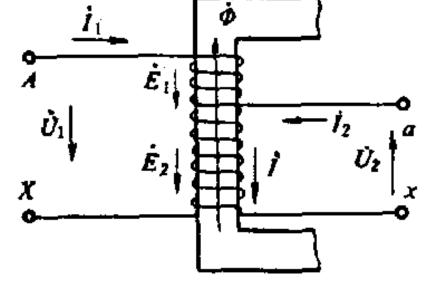
$$K_A = \frac{E_1 + E_2}{E_2} = \frac{N_{Aa} + N_{ax}}{N_{ax}}$$







$$\begin{split} \dot{I}_0 \big( N_{Aa} + N_{ax} \big) \\ &= \dot{I}_1 N_{Aa} + \dot{I} N_{ax} \\ &= \dot{I}_1 \big( N_{Aa} + N_{ax} \big) + \dot{I}_2 N_{ax} \end{split}$$



$$\dot{I}_0 = \dot{I}_1 + \dot{I}_2 \frac{N_{ax}}{N_{Aa} + N_{ax}} = \dot{I}_1 + \dot{I}_2 \frac{1}{K_A} = \dot{I}'_2 + \dot{I}_1$$







$$\begin{split} \dot{U}_{1} &= -\dot{E}_{1} - \dot{E}_{2} + \dot{I}_{1}Z_{Aa} + \dot{I}Z_{ax} \\ \dot{U}_{2} &= \dot{E}_{2} - \dot{I}Z_{ax} \\ \dot{U}'_{2} &= K_{A}\dot{U}_{2} = K_{A}\dot{E}_{2} - \dot{I}K_{A}Z_{ax} = \dot{E}_{1} + \dot{E}_{2} - \dot{I}K_{A}Z_{ax} \\ \dot{U}_{1} + \dot{U}'_{2} &= \dot{I}_{1}Z_{Aa} + \dot{I}(1 - K_{A})Z_{ax} \\ &= \dot{I}_{1}[Z_{Aa} + (1 - K_{A})Z_{ax}] + \dot{I}'_{2}K_{A}(1 - K_{A})Z_{ax} \end{split}$$

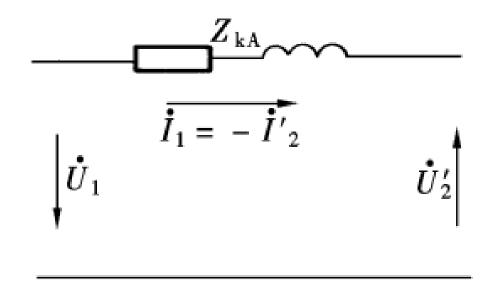
略去激磁电流,则  $\dot{I}_1 = -\dot{I}_2$ 

$$\dot{U}_1 + \dot{U}'_2 = \dot{I}_1[Z_{Aa} + (1 - K_A)^2 Z_{ax}] = \dot{I}_1 Z_{KA}$$









$$\dot{U}_1 + \dot{U}'_2 = \dot{I}_1 [Z_{Aa} + (1 - K_A)^2 Z_{ax}] = \dot{I}_1 Z_{KA}$$



令串联绕组与公共绕组之比为k

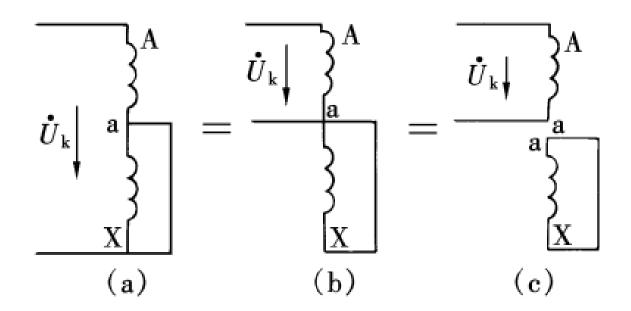
则:

$$k = \frac{N_{Aa}}{N_{ax}} = \frac{N_{Aa} + N_{ax} - N_{ax}}{N_{ax}} = k_A - 1$$

令短路试验测得双绕组变压器短路阻抗为Zk

则:

$$Z_{kA} = Z_{Aa} + (k_A - 1)^2 Z_{ax} = Z_{Aa} + k^2 Z_{ax} = Z_k$$





#### 自耦变压器

#### 标称容量和电磁容量

•自耦变压器初级、次级绕组间<u>有电和磁的双重联系</u>。从初级侧到次级侧,一部分通过绕组间电磁感应传递功率,一部分直接传导功率。<u>铭牌额定容量</u>是二者之和串联绕组的额定容量为

$$S_{AaN} = U_{AaN}I_{1N} = U_{1N}\left(1 - \frac{1}{k_A}\right)I_{1N} = \left(1 - \frac{1}{k_A}\right)S_N$$

公共绕组的额定容量为

$$S_{axN} = U_{2N}I_{axN} = U_{2N}\left(1 - \frac{1}{k_A}\right)I_{2N} = \left(1 - \frac{1}{k_A}\right)S_N$$

**结论:** 传导容量占标称额定容量的 $1/k_A$ ,<u>绕组额定容量</u>是铭牌标称额定容量的 $(1-1/k_A)$ 倍。

串联绕组和公共绕组可看做是双绕组变压器的两侧绕组,对双绕组变压器有两侧绕组容量相同,显然串联和公共绕组的容量也相同

# 自耦变压器的优缺点

# (一)节省材料

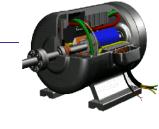
变压器的重量和尺寸是由绕组容量决定的。与 普通双绕组变压器相比,在相同的标称容量情况下, **自耦变压器有较小的绕组容量**。

- (二)效率较高
- (三)有较小的电压变化率和较大的短路电流
- (四)需有可靠的保护措施



#### 目的

- ①扩大常规仪表的量程;
- ②使测量回路与被测系统隔离,以保障工作人员和测试设备安全;
- ③由互感器直接带动继电器线圈,为各类继电保护提供控制信号,也可以经过整流变换成直流电压,为控制系统或微机控制系统提供控制信号。
- 规格和指标
- ▶测量系统使用的电压互感器,其次级侧额定电压都统一设计成100V;电流互感器次级侧额定电流都统一设计成5A或1A。
- ▶ 互感器主要性能指标是测量精度,要求转换值与被测量值 之间有良好的线性关系。
- ▶ 电压互感器规定了0.2、0.5、1、3等四个标准等级
- ▶ 电流互感器分为0.2、0.5、1.0、3.0和10.0 五**标准** 级

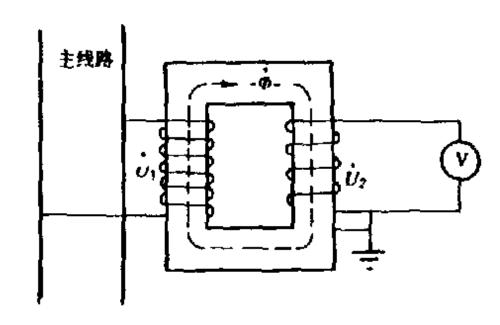


电气工程学院



### • 电压互感器

- ▶ 高压绕组接到被测量系统 的电压线路上,低压绕组 接到测量仪表的电压线圈。
- ▶ 如仪表的个数不止一个、 则各仪表的电压线圈都应 并联



电压互感器原理图



#### 电压互感器的误差来源

- 变比误差: 指 $U'_2$ 与 $U_1$ 的代数差值。负载的大小与所接仪表的数量有关,电压互感器本身有激磁电流和漏阻抗压降存在。这时, $U'_2 \neq U_1$ ,出现变比误差。
- 相角误差:  $U_2$ 与 $U_1$ 不同相,相角误差表示为- $U_2$ 与 $U_1$ 的相位差。

#### 减小误差的措施

- 使用——要求测试仪表有高阻抗,次级侧电流较小,接近于空载状态。电压互感器所能连接的仪表数量要受额定容量的限制。
- 制造——减小互感器的激磁电流和漏阻抗。

铁芯通常采用铁耗小的高级硅钢片;

磁路应处于不饱和状态,工作磁密一般为0.6—0.8T;

使磁路有较小的间隙;

采用较粗导线以减小电阻, 使有较小的漏阻抗。



# 特别注意

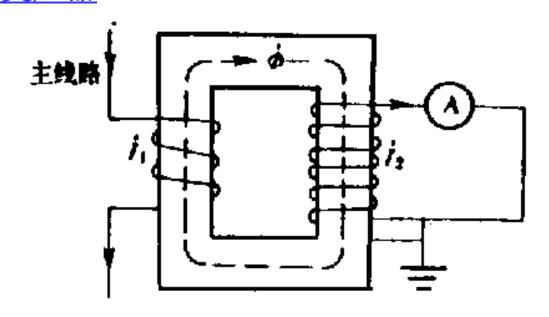
①**次级侧绝对不允许短路**,因短路电流将引起绕组发热,有可能破坏绕组绝缘电阻,导致高电压侵入低压回路,危及人身和设备安全。

②互感器铁芯和次级绕组的一端必须可靠接 地



#### 电流互感器

- 初级绕组匝数较少,一般只有一匝或几匝,而次级 绕组的匝数较多。
- 初级绕组串联在被测线路中,次级绕组接至电流表,或功率表的电流线圈,或电度表的电流线圈。
- 各测量仪表的电流线圈应串联连接。由于电流线圈的电阻值很小, 电流互感器可视为处于短路运行状态的变压器。







#### 特别注意

#### ①不允许电流互感器的次级侧开路

次级侧开路,初级侧电流将全部为激磁电流,使铁芯过饱和,铁耗将急剧增大,引起互感器严重发热。

次级绕组匝数较多,次级绕组突然开路,将感应较高的电压,对操作人员有极大危险。

②电流互感器次级绕组的一端以及铁芯均应可靠接地。

